# BUNDESREPUBLIK DEUTSCHLAND

# <sup>®</sup> Offenlegungsschrift <sup>®</sup> DE 43 42 735 A 1

⑤ Int. Cl.6: B 60 K 6/02

B 60 L 11/00 F 16 H 37/02 B 60 K 1/00



DEUTSCHES PATENTAMT

21 Aktenzeichen:

P 43 42 735.9

2 Anmeldetag:

15. 12. 93

43 Offenlegungstag:

22. 6.95

71	Anmelder:	
----	-----------	--

Höhn, Bernd-Robert, Prof. Dr., 85080 Gaimersheim, DE

② Erfinder:

ΕP

gleich Anmelder

(6) Für die Beurteilung der Patentfähigkeit in Betracht zu ziehende Druckschriften:

EP 4 30 895 A1 EP 4 10 451 A2

GIERA.B:

et.al.: Hybridantrieb mit Gyro-Komponentefür wirtschaftliche und dynamische Betriebsweise. In: ETZ-A, Bd.94, 1973, H.11, S.653-660; BADER, Christian: Elektrische und hybride Antriebe für Nutzfahrzeuge. In: Automobiltechnische Zeitschrift 81, 1979, 6, S.283,284,287,289; JP 63-101565 A., In: Patents Abstracts of Japan, M-741, Sept. 14, 1988, Vol. 12, No. 343;

## (54) Hybrid-Antriebsanordnung

4 45 873 A1

Die Erfindung betrifft eine Hybrid-Antriebsanordnung für ein Kraftfahrzeug mit einem Verbrennungsmotor als erste Antriebsquelle und einem Elektromotor als zweite Antriebsquelle, welche Antriebsquellen auf ein gemeinsames Geschwindigkeits-Wechselgetriebe wirken. Eine hinsichtlich des Bauraumes und des Wirkungsgrades günstige Konstruktion des Getriebes wird dadurch erzielt, daß der Elektromotor in beiden Drehrichtungen betreibbar ist und für den Rückwärtsfahrbetrieb als alleinige Antriebsquelle dient. Um einen Elektromotor mit einer niedrigen Antriebsleistung verwendbar zu machen, ist das Wechselgetriebe mit einem in seiner Momentenrichtung umsteuerbaren Umschlingungstrieb und einer Spreizung von > 10, insbesondere 15-50, ausgeführt.

# DE 43 42 735 A1

1

#### Beschreibung

Die Erfindung betrifft eine Hybrid-Antriebsanordnung für ein Kraftfahrzeug mit einem Verbrennungsmotor als erste Antriebsquelle und einem Elektromotor als zweite Antriebsquelle, gemäß dem Oberbegriff des Patentanspruches 1.

Eine gattungsgemäße Hybrid-Antriebsanordnung zeigt beispielsweise die DE 32 46 230 A1, bei der ein Verbrennungsmotor und ein Elektromotor auf ein herte kömmliches Geschwindigkeits-Wechselgetriebe wirken, wobei der Elektromotor über ein Planetengetriebe angeschlossen ist, welches in Abhängigkeit vom Kraftfluß unterschiedliche Übersetzungen erzeugt.

Aufgabe der Erfindung ist es, eine gattungsgemäße 15 Antriebsanordnung vorzuschlagen, die baulich besonders einfach und kompakt ist und günstige Übersetzungsverhältnisse ermöglicht.

Diese Aufgabe wird erfindungsgemäß mit den Merkmalen des Patentanspruches 1 gelöst. Vorteilhafte Weiterbildungen der Erfindung sind den weiteren Patentansprüchen entnehmbar.

Erfindungsgemäß wird vorgeschlagen, den Elektromotor — bevorzugt im 4-Quadranten-Betrieb — in beiden Drehrichtungen betreibbar auszulegen und diesen als alleinige Antriebsquelle im Rückwärtsfahrbetrieb einzusetzen. Dadurch kann im Geschwindigkeits-Wechselgetriebe die Rückwärtsgangstufe entfallen, wodurch neben dem Entfall der ansonsten erforderlichen Zahnräder, Lager, Schaltungsteile etc. Bauraum gewonnen wird, der getriebetechnisch und/oder zur Verringerung der Einbaumaße der Antriebsanordnung nutzbar ist.

Der Patentanspruch 3 beschreibt eine bevorzugte Anordnung von Verbrennungsmotor und Elektromotor, wobei durch das vorgegebene Übersetzungsverhältnis über den E-Motor ein ausreichend hohes Anfahrmoment sowohl Vorwärts als auch Rückwärts erzielbar ist, andererseits aber der Elektromotor bei Höchstdrehzahl des Verbrennungsmotors nicht überdreht wird. In Verbindung mit diesem Übersetzungsverhältnis wird ferner vorgeschlagen, die Gesamtspreizung des Wechselgetriebes > 10, insbes. 15-50, auszulegen, mit einer Leistung des Elektromotors von 5-30% der des Verbrennungsmotors.

Besonders vorteilhaft für eine derartige Auslegung ist ein stufenloses Wechselgetriebe nach Anspruch 6, bei dem das Wandlerübersetzungsverhältnis in Verbindung mit entsprechend ausgelegten Vorgelegestufen im Kraftfluß umsteuerbar und somit mehrfach durchfahrbar bzw. nutzbar ist (vgl. z. B. EP 210 053 A2).

Eine insbesondere für Quereinbau in Kraftfahrzeugen besonders geeignete und im Wirkungsgrad besonders günstige Antriebsanordnung bezeichnen die Ansprüche 7 und 8, die bei relativ geringem schaltungstechnischen Aufwand an Kupplungen und Getriebeelementen eine weite Spreizung bei baulich kompakter Anordnung ermöglichen.

Ein Ausführungsbeispiel der Erfindung ist im folgenden mit weiteren Einzelheiten näher erläutert. Die Zeichnung zeigt in

Fig. 1 Als Blockschaltbild eine Hybrid-Antriebsanordnung mit Verbrennungsmotor, Elektromotor und stufenlosem Umschlingungsgetriebe, und

Fig. 2 Einen Querschnitt der Antriebsanordnung mit Darstellung der tatsächlichen Lage der Antriebs- und 65 Getriebewellen.

In der Fig. 1 ist mit 10 ein Verbrennungsmotor, beispielsweise ein Diesel-Hubkolbenmotor, als erste An-

triebsquelle und mit 12 ein Elektromotor als zweite Antriebsquelle der Hybrid-Antriebsanordnung bezeichnet. Die beiden Antriebsquellen 10, 12 wirken auf ein Geschwindigkeits-Wechselgetriebe 14.

Das Geschwindigkeits-Wechselgetriebe 14 setzt sich zusammen aus einem Kegelscheiben-Umschlingungstrieb 16, mehreren Zahnrad-Übersetzungsstufen i<sub>1</sub>, i<sub>2</sub>, i<sub>3</sub> und einer Übersetzungsstufe i zum Antrieb des integrierten Differentiales 18.

Die Eingangswelle 20 des Wechselgetriebes 14 ist über eine formschlüssige Schaltkupplung S<sub>2</sub> mit einer koaxialen Triebwelle 22 kuppelbar, wobei die Triebwelle 22 ein Zahnrad 24 der Zahnradstufe i<sub>3</sub> und den Kegelscheibensatz 26 des Umschlingungstriebes 16 trägt.

Das mit dem Zahnrad 24 kämmende Zahnrad 28 der Zahnrad-Übersetzungsstufe i3 sitzt als Losrad koaxial mit einer Hohlwelle 36 auf einer Vorgelegewelle 30, die einenends über eine hydraulisch betätigtbare Lamellenkupplung K1 mit einem Zahnrad 32 der Zahnradstufe i1 kuppelbar ist und andernends fest mit einem Zahnrad 34 der Übersetzungsstufe i2 verbunden ist.

Auf der Vorgelegewelle 30 ist die Hohlwelle 36 drehbar gelagert, die über eine Lamellenkupplung K<sub>2</sub> mit der Vorgelegewelle 30 trieblich verbindbar ist und die ferner eine formschlüssige Schaltkupplung S<sub>1</sub> und das Abtriebszahnrad 37 trägt. Die Schaltkupplung S<sub>2</sub> dient zum Kuppeln des Zahnrades 28 mit dem Abtriebszahnrad 37, welches als Element der Übersetzungsstufe i mit dem Zahnrad 38 zum Antrieb des Differentiales 18 dient.

Die zweite Kegelscheibe 42 des Umschlingungstriebes 16 sitzt auf einer Zwischenwelle 40, die zudem das Zahnrad 44 der Übersetzungsstufe iz trägt, welches wiederum in Eingriff mit dem Zahnrad 34 steht (Fig. 2).

Wie aus Fig. 1 ersichtlich ist, treibt der Verbrennungsmotor 10 unter Zwischenschaltung einer hydraulisch betätigbaren Trennkupplung 46 die Eingangswelle 20 des Wechselgetriebes 14 an, während der Elektromotor 12 über die eine Übersetzungsstufe i4 bildenden Zahnräder 48, 50 unmittelbar auf die Eingangswelle 20 geschaltet ist.

Wie aus dem Querschnitt der Fig. 2 ersichtlich ist, sind die Kraftabgabewelle (Kurbelwelle) des Verbrennungsmotors 10 und die konzentrische Eingangswelle 20 im wesentlichen zentral angeordnet, während die Welle 52 des Elektromotors 12, die Zwischenwelle 40 des Umschlingungstriebes 16, die Vorgelegewelle 30 und schließlich die Abtriebswellen 54, 56 des Differentiales 18 in Umfangsrichtung versetzt zueinander um die Eingangswelle 20 herum angeordnet sind.

Der parallel neben dem Verbrennungsmotor 10 angeordnete Elektromotor 12 ist im 4-Quadranten-Betrieb
mit positivem motorischen Drehmoment in beiden
Drehrichtungen ausgelegt und in nicht dargestellter
Weise so geschaltet, daß er als alleinige Antriebsquelle
im Rückwärtsfahrbetrieb dient; d. h., daß mit dem Einschalten des Rückwärtsfahrbetriebes durch die Bedienungsperson des Kraftfahrzeuges automatisch die
Trennkupplung 46 gelöst und ggf. der Verbrennungsmotor 10 stillgesetzt wird.

Gleiches gilt beim Anfahren und im niedrigen Geschwindigkeitsbereich des Kraftfahrzeuges, z. B. im innerstädtischen Verkehr, wenn allein mit dem Elektromotor 12 gefahren werden soll. Dabei beträgt das Übersetzungsverhältnis i4 3, wodurch der Elektromotor 12 mit dem Faktor 3 schneller dreht, als der Verbrennungsmotor 10. Die Auslegung des Elektromotors 12 ist ferner so, daß dessen Nennleistung 15% der Nennleistung

des Verbrennungsmotors 10 beträgt.

Der Momentenfluß im Wechselgetriebe 14 ist abhängig von der Steuerung bzw. Schaltung der Kupplungen

 $S_1$ ,  $S_2$ ,  $K_1$ ,  $K_2$ , wie folgt:

Im Anfahrbereich treiben Elektromotor 12 und/oder 5 Verbrennungsmotor 10 über die Übersetzungsstufe is auf die Vorgelegewelle 30, von dieser über i2 auf die Kegelscheibe 42, dann über die Kette 58 mit stufenlos veränderbarem Übersetzungsverhältnis iw auf die Triebwelle 22 und von dieser schließlich über 3 und i auf 10 das Differential 18. Dabei sind die Kupplungen Si und  $K_1$  geschlossen und die Kupplungen  $S_2$  und  $K_2$  geöffnet.

Bei höchster Übersetzung iw ins Schnelle des Umschlingungstriebes 16 wird das als i2 ausgelegte Wechselgetriebe 14 (die Zahnrad-Übersetzungsstufen is und 15 i2 sowie iw sind so ausgelegt, daß bei dieser Übersetzungsstellung die Triebwelle 22 und die Eingangswelle 20 im wesentlichen synchron laufen, vgl. die eingangs genannte EP 210 053 A2) durch entsprechende Ansteuerung der Kupplungen umgeschaltet; d. h., K2 und 20

S<sub>2</sub> werden geschlossen und K<sub>1</sub> und S<sub>1</sub> geöffnet.

Nunmehr geht der Momentenfluß über die Eingangswelle 20 und die Triebwelle 22, in entgegengesetzter Momentenrichtung über die Kette 58 des Umschlingungstriebes 16, die Übersetzungsstufe i2 und über die 25 Hohlwelle 36 zu i, wobei wiederum stufenlos der Wandlerbereich iw des Umschlingungstriebes 16 durchfahrbar ist. Aufgrund der gewählten Übersetzungen in und der doppelt durchfahrbaren Wandlerübersetzung iw ist eine Gesamtspreizung des Wechselgetriebes 14 von Vier- 30 undzwanzig verwirklicht. Dies ermöglicht es, mit dem Elektromotor 12 mit einer Leistung von z. B. 8 KW auch an Steigungen mit ausreichendem Anfahrmoment und Beschleunigungen anzufahren und annehmbare Leistungen im Stadtverkehr bereitzustellen. Bei hohen Ge- 35 schwindigkeiten wird der Verbrennungsmotor 10 zugeschaltet, wobei je nach Ladezustand der Batterien (nicht dargestellt) der Elektromotor 12 in Leerlauf oder als Generator geschaltet sein kann.

Die Steuerung des Wechselgetriebes 14 (Kupplungen, 40 Kegelscheibenverstellung, etc.) kann in an sich bekannter Weise hydraulisch erfolgen und ist hier nicht näher erläutert. Gleiches gilt für die elektronische Steuerung des Getriebes 14, sowie für die Leistungssteuerung des Elektromotors 12 und des Verbrennungsmotors 10.

### Patentansprüche

1. Hybrid-Antriebsanordnung für ein Kraftfahrzeug mit einem Verbrennungsmotor als erste An- 50 triebsquelle und einem Elektromotor als zweite Antriebsquelle, welche Antriebsquellen auf ein ge-Geschwindigkeits-Wechselgetriebe wirken, dadurch gekennzeichnet, daß der Elektromotor (12) in beiden Drehrichtungen betreibbar ist 55 und für den Rückwärtsfahrbetrieb als alleinige Antriebsquelle dient.

2. Antriebsanordnung nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß der Elektromotor (12) im 4-Quadranten-Betrieb mit positivem motorischen 60 Drehmoment in beiden Drehrichtungen ausgelegt

3. Antriebsanordnung nach den Ansprüchen 1 und 2, dadurch gekennzeichnet, daß

- der Verbrennungsmotor (10) und der Elek- 65 tromotor (12) parallel nebeneinander angeordnet sind und
- der Verbrennungsmotor (10) direkt über ei-

ne Trennkupplung (46) und

- der Elektromotor (12) über eine Übersetzungsstufe i4 auf das Wechselgetriebe (14) wir-

4. Antriebsanordnung nach Anspruch 3, dadurch gekennzeichnet, daß der Übersetzungsstufe is zumindest eine weitere Kupplung (S2, K1) nachgeschaltet ist, mittels der der Verbrennungsmotor (10) und der Elektromotor (12) vom Wechselgetriebe (14) trennbar sind.

5. Antriebsanordnung nach einem oder mehreren der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß das Wechselgetriebe (14) eine Spreizung von > 10, insbes. 15-50, und der Elektromotor (12) eine Leistung von 5-30% der Leistung des

Verbrennungsmotors (10) aufweist.

6. Antriebsanordnung nach Anspruch 5, dadurch gekennzeichnet, daß das Wechselgetriebe (14) durch mehrere Zahnrad-Übersetzungsstufen in und einen stufenlosen Umschlingungstrieb (16) gebildet ist, wobei der Umschlingungstrieb (16) zumindest zweifach durchfahrbar ist (i2-Getriebe), wobei im ersten Vorwärtsbereich die Kupplungen K1 und S1 geschlossen sind und Drehmoment übertragen und im zweiten Vorwärtsbereich die Kupplungen K2 und S2.

7. Antriebsanordnung nach den Ansprüchen 5 und 6, gekennzeichnet durch folgende Struktur des

Wechselgetriebes (14):

- eine Eingangswelle (20), auf die einerseits der Verbrennungsmotor (10) und der Elektromotor (12) wirken;

eine konzentrisch zur Eingangswelle (20) liegende und mit dieser kuppelbaren Triebwelle (22), die die eine Kegelscheibe (26) des Umschlingungstriebes (16) trägt;

 eine Vorgelegewelle (30) die einerseits mit der Eingangswelle (20) und andererseits mit der zweiten Kegelscheibe (42) des Umschlingungstriebes (16) trieblich verbunden ist;

 eine Zwischenwelle (40), die die zweite Kegelscheibe (42) des Umschlingungstriebes (16) aufnimmt; und

- eine Abtriebswelle, die als Hohlwelle (36) auf der Vorgelegewelle (30) gelagert ist und die das Abtriebszahnrad (37) und zwei Kupplungen (S1, K2) zum Umschalten der Momentenrichtung des Umschlingungstriebes (16) aufweist.
- 8. Antriebsanordnung nach den Ansprüchen 5-7, dadurch gekennzeichnet, daß im Querschnitt gesehen die Kraftabgabewelle des Verbrennungsmotors (10) und die konzentrisch dazu liegende Eingangswelle (20) des Wechselgetriebes (14) im wesentlichen zentral angeordnet liegen und daß die übrigen Wellen (40, 30, 54, 56, 52) des Elektromotors (12), der zweiten Kegelscheibe (42), der Vorgelegewelle (30) und des Differentiales (18) in Umfangsrichtung versetzt zueinander um die Eingangswelle (20) angeordnet sind.

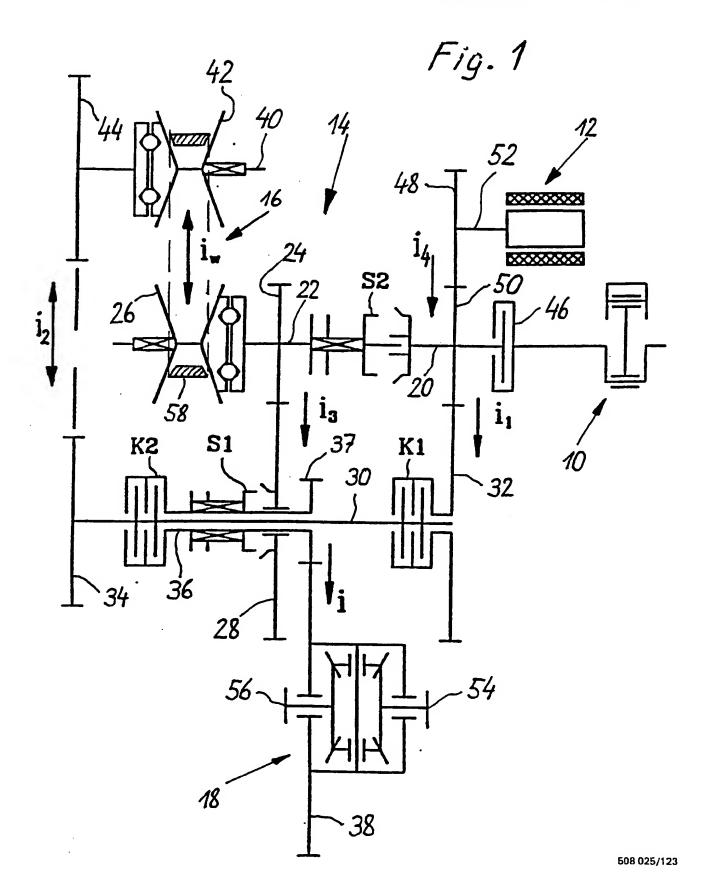
Hierzu 2 Seite(n) Zeichnungen

- Leerseite -

Nummer: Int. Cl.<sup>6</sup>:

Offenlegungstag:

**DE 43 42 735 A1 B 60 K 6/02**22. Juni 1995



Nummer: Int. CI.<sup>6</sup>: Offenlegungstag:

DE 43 42 735 A1 B 60 K 6/02 22. Juni 1995

